PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-032909

(43)Date of publication of application: 31.01.2002

(51)Int.CI.

G11B 5/82 G11B 5/64 G11B 5/84

(21)Application number : 2000-216435

(71)Applicant: HOYA CORP

(22)Date of filing:

17.07.2000

(72)Inventor: TANAKA HIRONAO

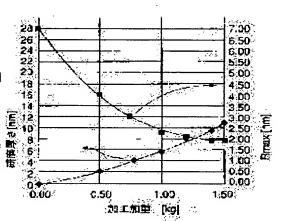
HORIKAWA JUNICHI TOMIYASU HIROSHI

(54) SUBSTRATE FOR MAGNETIC RECORDING MEDIUM, MAGNETIC RECORDING MEDIUM, METHOD FOR MANUFACTURING SUBSTRATE FOR MAGNETIC RECORDING MEDIUM AND METHOD FOR MANUFACTURING MAGNETIC RECORDING MEDIUM

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a glass substrate which permit low floating height and to enhance recording density by realizing micronization and reduction of dispersion of crystalline particle sizes of a layer film-deposited on the substrate.

SOLUTION: In the substrate for a magnetic recording medium, having concentric circle—shaped grooves formed on its principal surface, the height of its concentric circle—shaped ruggedness is specified to be a height not to have magnetic anisotropy in a circumferential direction when at least a magnetic layer is formed on the substrate.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開2.002-32909A) (P2002-32909A) (43)公開日 平成14年1月31日(2002.1.31)

最終頁に続く

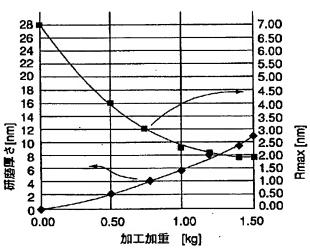
(51) Int. C1.7 G 1 1 B	識別記号 5/82 5/64 5/84		F I G 1 1 B	デーマコート・(参考) 5/82 5D006 5/64 5D112 5/84 Z
	審査請求 未請求 請求項の数14	OL		(全11頁)
(21)出願番号	特願2000-216435(P2000-2164	35)	(71)出願人	000113263 ホーヤ株式会社
(22)出願日	平成12年7月17日(2000.7.17)		(72)発明者	東京都新宿区中落合2丁目7番5号 田中 宏尚 東京都新宿区中落合2丁目7番5号 ホーヤ 株式会社内
			(72)発明者	
			(74)代理人	100086368 弁理士 萩原 誠

(54) 【発明の名称】磁気記録媒体用基板及び磁気記録媒体、並びに磁気記録媒体用基板の製造方法及び磁気記録媒体の製造方法

(57) 【要約】

【課題】 低浮上量を可能にするガラス基板を提供するとともに、基板上に成膜される層の結晶粒径の微細化、分散の低減を実現することにより記録密度を向上させる。

【解決手段】 主表面に同心円状の溝が形成された磁気記録媒体用基板において、前記同心円状の凹凸の高さが、前記基板上に少なくとも磁性層を形成させたときに、円周方向に磁気異方性を持たない高さとなるようにする。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 主表面に同心円状の溝が形成された磁気 記録媒体用基板において、

1

前記同心円状の凹凸の高さが、前記基板上に少なくとも 磁性層を形成させたときに、円周方向に磁気異方性を持 たない大きさであることを特徴とする磁気記録媒体用基 板。

【請求項2】 前記基板上に少なくとも磁性層を形成させたとき、磁気記録媒体上の任意の位置において円周方向、及び半径方向に外部磁場を印加し、円周方向の保磁 10力をHc1、半径方向の保磁力をHc2としたときの保磁力Hc1、Hc2の比(Hc1/Hc2)を磁気異方性と定義すると、前記磁気異方性が0.90~1.10であることを特徴とする請求項1記載の磁気記録媒体用基板。

【請求項3】 前記同心円状の凹凸の高さは、3 n m以下であることを特徴とする請求項1又は2記載の磁気記録媒体用基板。

【請求項4】 前記同心円状の凹凸の半径方向の幅が、 20nm以上60nm以下であることを特徴とする請求 20 項1乃至3の何れか1項に記載の磁気記録媒体用基板。

【請求項5】 前記磁気記録媒体用基板はガラスからなることを特徴とする請求項1乃至4の何れか1項に記載の磁気記録媒体用基板。

【請求項6】 請求項1乃至5の何れか1項に記載された磁気記録媒体用基板の主表面上に、少なくとも磁性層が形成されていることを特徴とする磁気記録媒体。

【請求項7】 円盤状基板の主表面を研磨して磁気記録 媒体用基板を製造する製造方法において、

前記円盤状基板の主表面を研磨した後、両主表面に研磨 30 剤を含む研磨液を供給しながら、前記円盤状基板の中心を中心軸として回転する前記円盤状基板の主表面に研磨テープを接触させて再研磨することを特徴とする磁気記録媒体用基板の製造方法。

【請求項8】 前記研磨剤は、平均粒径1.0μm以下であることを特徴とする請求項7記載の磁気記録媒体用基板の製造方法。

【請求項9】 前記研磨剤は、前記基板の材料と化学的な反応による結合を起こさないものであることを特徴とする請求項7又は8記載の磁気記録媒体用基板の製造方 40法。

【請求項10】 前記研磨剤は、ダイヤモンド砥粒、アルミナ砥粒、コロイダルシリカ砥粒、酸化ジルコニア砥粒、シリコンカーバイド砥粒の中から選択された少なくとも1種からなることを特徴とする請求項9記載の磁気記録媒体用基板の製造方法。

【請求項11】 前記再研磨の研磨量(取しろ)が、5~30nmであることを特徴とする請求項7乃至10の何れか1項に記載の磁気記録媒体用基板の製造方法。

【請求項12】 前記基板は、ガラスからなることを特 50

徴とする請求項7乃至11の何れか1項に記載の磁気記 録媒体用基板の製造方法。

【請求項13】 化学強化処理を施したガラス基板の主 表面を研磨し平滑にする磁気記録媒体用ガラス基板の製 造方法において、

研磨し削減するガラス厚さは各研磨面につき5~30nmであることを特徴とする磁気記録媒体用ガラス基板の製造方法。

【請求項14】 請求項7乃至13の何れか1項に記載の磁気記録媒体用基板の主表面上に、少なくとも磁性層を形成することを特徴とする磁気記録媒体の製造方法。 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は磁気記録媒体用基板 とその製造方法に関する。さらに、本発明は磁気記録媒 体とその製造方法に関する。

[0002]

【従来の技術】磁気ディスク記憶装置の大容量化にともなって、磁気記録媒体や磁気ヘッドの高性能化、記録再生チャンネルの高速化など、装置を構成する各部品の技術が高性能化されている。磁気ディスク記憶装置の高性能化には、記録密度の向上が重要であり、記録再生に直接関わる磁気記録媒体、磁気ヘッドの向上は必要不可欠である。特に、磁気記録媒体に関わるところでは、高記録密度に大きくかかわるPW50、媒体S/Nの向上や、磁気ヘッドと磁気記録媒体の磁性層とのスペーシングの低減が図られている。

【0003】下地層、磁性層、保護層、潤滑層からなる磁気記録媒体においての高PW50特性、高S/N化には、記録層である磁性層の高保磁力化、結晶粒の微細化、分散の低減が必要である。高保磁力化、結晶粒の微細化、分散の低減のために、下地層と磁性層との格子定数を一致させたり(高保磁力化)、基板と下地層との間に磁性層の結晶粒を微細化させるシード層を介在させたり(結晶粒の微細化、分散の減少化)する等の方法があり、日々、高PW50特性、高S/N化による高記録密度化が進められている。

【0004】また、もう一方の高記録密度化に対する大きな解決手段であるスペーシングの低減には、磁気ヘッドの低浮上量化が必要である。この低浮上量化に際して、現在の磁気記録媒体では、磁気層の厚さが100 nm以下であることから、基板の平滑性が磁気ヘッドの浮上量に直接的な影響を及ぼすので、磁気記録媒体用基板の平滑性を上げることが重要となっている。例えば、記録密度25Gbit/inch²においては、6 nm以下の浮上量を実現する必要がある。このとき、磁気記録媒体用基板の平滑性は、最大高さRmax=3 nm以下が要求される。このような要求の中で基板材料としてのガラス基板は、研磨によって容易に平滑化ができるため、

ますます、磁気記録媒体用基板として注目されている。

40

【0005】通常、磁気記録媒体用ガラス基板の作製 は、所定の磁気記録媒体用基板の形状に整形した後、平 坦性を所定範囲内にするためラッピングを行い、平滑性 を上げるための研磨工程を経て作製される。化学強化ガ ラス基板の場合には、イオン交換処理を行い、ガラス基 板を強化する。イオン交換処理とは、ガラス基板最表面 のアルカリイオンを、それよりも原子半径の大きいアル カリイオンに交換することにより、基板表面に応力を入 れ基板を強化する方法である。ガラス基板を用いた磁気 記録媒体は、以上の工程により作製されたガラス基板上 10 に少なくとも下地層、磁性層、保護層をスパッタ成膜 し、磁気ヘッドとの摩擦を低減させるための潤滑層を塗 布することにより作製される。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】以上述べたように、記 録密度を向上させるために、磁気ヘッドの低浮上化が進 められてきた。しかし、浮上量6 nm以下では、磁気へ ッドは基板表面と接触に近い領域で浮上しており、微 小、微量の基板表面上の突起、汚れ(コンタミネーショ ン)が大きな問題になる可能性が高い。例えば、浮上量 20 の低減の妨げやコンタミネーションによる磁気記録媒体 作製後の信頼性の損失が心配される。また、一般にガラ ス基板作製から、スパッタ投入までの間のガラス基板表 面の経時変化も心配されるところである。例えば、化学 強化ガラス基板の場合、特開平8-124153号公報 に示されるように、イオン交換処理を施した化学強化ガ ラス基板は、最表面のイオン交換されたアルカリイオン の濃度が高く、経時変化による溶出の可能性があり、こ れによって磁気記録媒体の信頼性が損なわれるおそれが あることが指摘されている。

【0007】また、磁気記録媒体の記録密度を向上させ るためには、PW50値を細くする(小さくする)こと や、媒体S/Nを上げることが必要となる。特に、MR (磁気抵抗)素子を用いた磁気ヘッド(MRヘッド)で は、感度の関係から出力が小さいため、媒体ノイズNm (媒体起因によるノイズ)を下げることが、高S/N実 現のためには必要となる。したがって、さらなる高保磁 力化、結晶粒の微細化、分散の低減が必要とされてい る。磁性結晶粒の微細化、分散の低減を行うには、磁性 層の結晶粒の成長を左右する下地層の結晶粒径の微細 化、分散の低減を行うことが必要である。

【0008】さらには、下地層の結晶粒径の微細化を行 う方法として、下地層の下地層として、下地層と同じ結 晶構造を持ち、結晶粒が微細であるシード層と呼ばれる 層を用いる方法も特開平9-259418号公報に開示 されている。このように、薄膜がエピタキシャル成長 (成膜される薄膜が下層の結晶状態を反映しながらする 成長)する性質から、記録密度向上のための磁性層の結 晶粒の制御は、各層の下地層として成膜される層の結晶

粒の成長性によるところが大きい。つまりは、基板の直 50

上に成膜される層が、磁性結晶粒の成長に大きく影響し ていると言え、基板により、基板直上の層の結晶成長を 制御することは、記録密度の向上に大きく貢献するもの と考えられる。

【0009】このような事情に鑑み、本発明は、6nm 以下の浮上量を可能にするガラス基板の粗さを実現し、 なおかつ、信頼性が高い磁気記録用媒体の製造方法を提 供し、さらには、ガラス基板の表面形状により、基板上 に成膜される層の結晶粒径の微細化、分散の低減を実現 することによって、記録密度を向上させる方法を提供す ることを目的とする。

[0010]

【課題を解決するための手段】本発明は以下の構成から なる。

(構成1)主表面に同心円状の溝が形成された磁気記録 媒体用基板において、前記同心円状の凹凸の高さが、前 記基板上に少なくとも磁性層を形成させたときに、円周 方向に異方性を持たない大きさであることを特徴とする 磁気記録媒体用基板。

【0011】 (構成2) 前記基板上に少なくとも磁性層 を形成させたとき、磁気記録媒体上の任意の位置におい て円周方向、及び半径方向に外部磁場を印加し、円周方 向の保磁力をHc1、半径方向の保磁力をHc2とした ときの保磁力Hc1, Hc2の比(Hc1/Hc2)を 磁気異方性と定義すると、前記磁気異方性が0.90~ 1. 10であることを特徴とする構成1記載の磁気記録 媒体用基板。

(構成3) 前記同心円状の凹凸の高さは、3 nm以下で あることを特徴とする構成1又は2記載の磁気記録媒体 用基板。

(構成4) 前記同心円状の凹凸の半径方向の幅が、20 nm以上60nm以下であることを特徴とする構成1万 至3の何れか一に記載の磁気記録媒体用基板。

【0012】(構成5)前記磁気記録媒体用基板はガラ スからなることを特徴とする構成1乃至4の何れか一に 記載の磁気記録媒体用基板。

(構成6) 構成1乃至5の何れか一に記載された磁気記 録媒体用基板の主表面上に、少なくとも磁性層が形成さ れていることを特徴とする磁気記録媒体。

(構成7) 円盤状基板の主表面を研磨して磁気記録媒体 用基板を製造する製造方法において、前記円盤状基板の 主表面を研磨した後、両主表面に研磨剤を含む研磨液を 供給しながら、前記円盤状基板の中心を中心軸として回 転する前記円盤状基板の主表面に研磨テープを接触させ ることを特徴とする磁気記録媒体用基板の製造方法。

【0013】 (構成8) 前記研磨剤は、平均粒径1.0 μm以下であることを特徴とする構成7記載の磁気記録 媒体用基板の製造方法。

(構成9) 前記研磨剤は、前記基板の材料と化学的な反 応による結合を起こさないものであることを特徴とする

6

構成7又は8記載の磁気記録媒体用基板の製造方法。

(構成10)前記研磨剤は、ダイヤモンド砥粒、アルミナ砥粒、コロイダルシリカ砥粒、酸化ジルコニア砥粒、シリコンカーバイド砥粒の中から選択された少なくとも1種からなることを特徴とする構成9記載の磁気記録媒体用基板の製造方法。

【0014】 (構成11) 前記再研磨の研磨量(取しろ)が、5~30nmであることを特徴とする構成7乃至10の何れか一に記載の磁気記録媒体用基板の製造方法。

(構成12)前記基板は、ガラスからなることを特徴とする構成7乃至11の何れか一に記載の磁気記録媒体用基板の製造方法。

(構成13) 化学強化処理を施したガラス基板の主表面を研磨し平滑にする磁気記録媒体用ガラス基板の製造方法において、研磨し削減するガラス厚さは各研磨面につき5~30nmであることを特徴とする磁気記録媒体用ガラス基板の製造方法。

(構成14)構成7乃至13の何れか一に記載の磁気記録媒体用基板の主表面上に、少なくとも磁性層を形成す 20 ることを特徴とする磁気記録媒体の製造方法。

【0015】構成1にあるように、磁気記録媒体用基板の主表面上に、同心円状の凹凸を形成することで、基板上に形成する膜の結晶粒が微細化され、かつ結晶粒径の分散が低減されるので、高S/N比となる。これは、基板上に形成された同心円状の凹凸が、その上に形成される膜の結晶成長に際し、同心円状の溝(凹)が結晶粒径の微細化、分散の低減を促し、且つ同心円状凹凸の方向に対して直角方向の結晶粒の乱れを抑える作用を施すものと考えられる。

【0016】また、この同心円状の凹凸は、基板上に少なくとも磁性層を形成したときに、円周方向に異方性を持たない凹凸の高さである。なぜなら、磁気記録媒体用基板の上に成膜される薄膜結晶の初期成長時の結晶粒の微細化、及び結晶粒径の分散を低減を促すための同心円状の凹凸であって、一般に異方性媒体で得られる効果と区別するためである。異方性媒体とは、常に円周方向の保磁力が、半径方向の保磁力よりも大きくなる磁気記録媒体を指す。なお、ここでいう円周方向に磁気異方性を持たないとは、磁気記録媒体上の任意の位置において円40周方向、及び半径方向に外部磁場を印加し、円周方向の保磁力をHc1、半径方向の保磁力をHc2としたときの保磁力Hc1、Hc2の比(Hc1/Hc2)を磁気異方性と定義すると1.10以下である状態を指す。

【0017】具体的には構成2にあるように、基板上に少なくとも磁性層を形成させたとき、磁気記録媒体上の任意の位置において円周方向、及び半径方向に外部磁場を印加し、円周方向の保磁力をHc1、半径方向の保磁力をHc2としたときの保磁力Hc1, Hc2の比(Hc1/Hc2)を磁気異方性と定義したとき、その値が50

0. $90 \sim 1$. 10 である状態をいう。好ましくは、 0. $95 \sim 1$. 05、さらに好ましくは0. $98 \sim 1$. 02 である。

【0018】また、構成3にあるように、同心円状の凹凸の高さは、3nm以下が好ましい。3nmを超えると、浮上量6nm以下が困難となり、高密度記録再生ができなくなるので好ましくない。好ましくは、2.5nm以下、さらに好ましくは2nm以下が望ましい。また、構成4にあるように、同心円状の凹凸半径方向の幅が、20nm以上60nm以下が好ましい。60nmを超えると、同心円状の凹凸による結晶粒径の制御の効果がなくなる。20nm未満では、結晶粒が微細化しすぎて、PW50特性が劣化する。従って、好ましくは、25nm以上50nm以下、さらに好ましくは、25nm以上50nm以下が望ましい。

【0019】また、本発明で使用する基板の材質は特に限定されない。例えば、ガラス(ガラスセラミックを含む(結晶化ガラス))、セラミック、シリコン、カーボン、チタン、アルミなどの金属性の基板などなんでも良い。中でも構成5にあるようにガラスであることが平平性、硬度の点で望ましい。ガラスの硝種は特に限定されない。アルミノシリケートガラス、ボロシリケートガラス、アルミノボロシリケートガラス、ガロシリケートガラス、アルミノボロシリケートガラス、ソーダライムガラスや化学強化ガラス、結晶化ガラスなどが挙げられる。また、構成6にあるように、これら構成1から5に記載された基板上に少なくとも磁性層を形成して磁気記録媒体とすることにより、S/Nの向上、及び6nm以下の浮上量という特性が得られる。

【0020】また、構成7のように、円盤状基板の主表 面を研磨した後、該円盤状基板の両主表面に研磨剤を含 む研磨液を供給しながら、円盤状基板の中心を中心軸と して回転する円盤状基板の主表面に研磨テープを接触さ せて再研磨することにより、基板毎の品質のバラツキも 少なく、同心円状の凹凸を形成した基板を安定して製造 することができる。研磨テープは、ある一定速度で常に 新しい面が基板主表面に接触するようにする。使用する 研磨テープの材質、幅については特に制限されない。研 磨テープの種類としては、植毛、織物、不織布、ポリウ レタンなどが挙げられる。中でも、織物テープが好まし い。同心円状凹凸を形成しやすいことと、平滑性の観点 から、材料としては、限定されない。材料としては、ポ リエステル、ナイロンなどが挙げられる。また、研磨テ ープの幅は、基板のサイズによって適宜調整される。具 体的には、5~40mmである。また、研磨テープの送 り速度、基板に対する研磨テープの加重、圧力について も、平滑性、同心円凹凸形状に応じ適宜調整される。例 えば、研磨テープの送り速度は、1~10mm/sec である。好ましくは、2mm/secが望ましい。ま た、研磨テープの加重、圧力についても平滑性に応じ適 宜調整される。例えば、加重は、 $0.5 \sim 5 \ kg$ であ

る。好ましくは、1.5kg程度が望ましい。圧力は、 4. 5~45g/mm²である。また、再研磨する前の 基板の表面粗さはRmaxで8nm以下が望ましい。研磨 量(取しろ)が10nm以下だからである。研磨量を1 0 n m以下にすることの理由は後述する。

【0021】また、構成8にあるように、研磨剤の平均 粒径は1.0μm以下が好ましい。研磨剤の平均粒径が 1. 0 μmを超えると基板の表面粗さがRmaxで、3 n m以下の平滑性が実現できないからである。好ましく は、 $0.5 \mu m$ 以下、さらに好ましくは、 $0.25 \mu m$ 10 以下が望ましい。しかし、あまり平均粒径を小さくしす ぎると、研磨速度が低下し製造効率が低下するので、平 均粒径を0.125μm程度を限度とすることが好まし 11

【0022】また、構成9にあるように、研磨剤は、基 板の材料と化学的な反応による結合を起こさないもので あることが望ましい。基板材料と化学的な反応を起こす 研磨剤は、中性の洗剤を用いたスクラブによる研磨剤の 除去が困難だからである。ここで、化学的な反応を起こ さないとは、基板の材料と研磨剤が化学的な結合による 吸着しない状態を指す。具体的な研磨剤としては、構成 10にあるように、ダイヤモンド砥粒、アルミナ砥粒、 コロイダルシリカ砥粒、酸化ジルコニア砥粒、シリコン カーバイド砥粒などが挙げられる。研磨剤は、平滑性、 同心円状凹凸形状に応じて適宜選択される。中でも、基 板がガラスの場合は、安定した研磨、テクスチャ処理の 点から粒度分布が小さい多結晶ダイヤモンド砥粒が望ま しい。なお、これらの研磨剤は、使用する際、1種類に 限らず、2種類以上の研磨剤を混合させて用いても良 17

【0023】また、構成11にあるように、再研磨の研 磨量(取しろ)は、5~30nmが好ましい。5nm未 満だと基板表面の突起や汚れが十分に取り切れず、3n m以下の平滑性が得られないので好ましくない。また、 30 nmを超えるとテープによる研磨の場合、加工時間 が長くなるとともに、加工時間が長くなることによる熱 の影響で得られる表面粗さがばらつくので好ましくな い。また、構成12にあるように、基板の材料をガラス とすることにより、基板が高い平滑性、平坦性が得られ るとともに、うねり等が小さいという製造上の利点があ る。

【0024】また、構成13にあるように、化学強化処 理を施したガラス基板に対しては、研磨し削除するガラ スの厚さを各研磨面につき5~30nmとする。ここ で、研磨する方法としては、バッチ式の研磨方法、テー プ式のテクスチャ装置を用いる方法等が挙げられる。バ ッチ式の研磨方法では、一度に大量に研磨するため、基 板 ―枚―枚への研磨条件が安定せず、微妙な制御も難し いため、硬質の研磨剤を使用するとPit、Scrat c h が入りやすく平滑性が上げられない。テープ式のテ 50

クスチャ装置を使用することによって、常に、新しいテ ープ面、及び研磨剤にて研磨することができるため、安 定した研磨を行うことができるので好ましい。また、構 成14にあるように、構成7から13の基板上に少なく とも磁性層を形成することにより、高密度の記録再生に 対応した高記録密度の磁気記録媒体が得られるととも に、磁気特性高S/Nが安定した磁気記録媒体が製造で きる。また、磁気記録媒体は、基板上に少なくとも磁性 層が形成される。

【0025】磁性層は、高保磁力をもつCoとPtを主 成分とすることが好ましい。CoとPtを主成分とする 合金は、十分な保磁力を得るという観点から、Co+P tで70%以上とすることが望ましい。また、CoとP tの割合は、保磁力、媒体ノイズ、及びコストを考慮 し、Pt (at%) /Co (at%) で、0.05以上 0. 2以下であることが好ましい。CoとPt以外の成 分には特に制限はないが、例えば、Cr、Ta、Ni、 Si, B, O, N, Nb, Mn, Mo, Zn, W, P b、Re、V、Sm、Zrの1種、または2種以上を適 宜、使用することができる。これらの元素の添加量は、 電磁変換特性等を考慮して適宜決定され、通常30%以 下とすることが望ましい。

【0026】磁性層5以外に、例えば、図1に示すよう にガラス基板1上にシード層2、下地層3、中間層4、 保護層6、及び潤滑層7等を有することができる。これ ら、シード層1、下地層2、中間層3、保護層6、及び 潤滑層7は公知のものをそのまま使用することができ る。シード層2は、一般的に結晶粒度の小さく、かつ均 一な結晶粒の材料で構成され、シード層2の上に形成さ れる下地層3、中間層4は磁性層5の結晶粒を微細に保 ちながら、結晶成長を良好にすることを目的として設け られる。シード層2の代表的な材料としては、NiAl 合金をはじめとするB2型結晶構造の材料や、CrTi 合金、CrNi合金などが挙げられる。なお、結晶成長 を良好にするために、シード層2を積層しても構わな

【0027】下地層3は、高い保磁力が得られるような 材料とすることが好ましい。下地層3は、1層または2 層以上から構成することができる。下地層3としては、 例えば、CrMo合金、CrV合金、CrW合金等を使 用することができる。このように、Cェ合金とすること で、磁性層5と下地層3との格子面間隔のマッチングが 良好になるので、磁性層5の磁化容易軸が面内に向きや すくなる。その結果、面内の保磁力が高くなり、Crを 使用したときの保磁力に合わせた場合、下地層の膜厚を 薄くすることができるため、電磁変換特性がよくなる。 【0028】中間層4は、下地層3と磁性層5との間、 好ましくは磁性層5と接する位置に形成され、磁性層5 の C軸の配向を良好にする目的で設けられる。中間層 4 は非磁性材料であって、その結晶系は磁性層5の結晶系

に合わせることが望ましい。保護層 6 は、磁性層 5 をヘッドの接触摺動による破壊から防護する目的で磁性層 5 の上に設けられる。保護層 6 は、1 層、また 2 層以上から構成することができる。保護層 6 としては、例えば、酸化ケイ素膜、炭素膜、ジルコニア膜、水素化カーボン、水素窒素化カーボン膜、窒化カーボン膜、窒化珪素膜、SiC膜等を挙げることができる。なお、保護層 6 は、スパッタリング法などの公知の成膜方法で設けることができる。潤滑層 7 は、ヘッドとの接触摺動による抵抗を低減する目的で設けられ、例えば、パーフルオロポ 10 リエーテル等が一般に用いられる。

[0029]

【発明の実施の形態】以下に実施例を挙げて、本発明の 実施の形態についてさらに詳細に説明する。

[実施例1, 2] 本実施例の磁気記録媒体用ガラス基板 1は、図1に示す通り、化学強化されたアルミノシリケートガラスに、研磨、及び同心円状テクスチャが施された基板である。このガラス基板1を使用した本実施例の磁気記録媒体は、シード層2、下地層3、中間層4、磁性層5、保護層6、潤滑層7が順次積層してなる磁気デ 20 イスクである。ガラス基板1は、Rmax=7nm、Ra=0.8nm程度の鏡面研磨された化学強化されたアルミノシリケートガラスに対して、テープ(Tape)式のテクスチャ装置を用いて、研磨、及び同心円状テクスチャ処理が施されている。

【0030】本実施例で用いるテープ式のテクスチャ装置の概略図を図2に示す。本実施例で使用するテープ式テクスチャ装置は、スピンドルに固定されたガラス基板を回転させるとともに、スラリー滴下口より研磨剤をテープに供給し、ガラス基板の両主表面を、ローラに巻き 30つけられたテープによってはさむことで、ガラス基板主表面に円周状の溝を形成する。テープを巻きつけたローラは、一定の回転速度で回転しており、常にテープの新しい面が、ガラス基板に接触するようにしている。

【0031】ガラス基板は図2の支点aを中心として、ローラの軸にそれぞれ固定した板状の部材が動くことによってガラス基板をはさみつけている。この時、ガラス基板に負荷される力(加重)は、板状の部材間に張られたバネの力により決定する。加重は、バネの片面につけられた張力計により、加工時のバネの張力を測定するこ 40とによって行う。このガラス基板1の作製に際して、テープには織物タイプのテープを、硬質研磨剤には平均粒径0.125μmの多結晶ダイヤモンドが分散剤に溶かしてあるスラリーを用いて行った。

【0032】また、その他のテクスチャ装置の加工条件は、実施例1については

- ·加工加重 1.4kg
- ·加工圧力 12g/mm²
- ·基板回転数 1000rpm
- ・テープの送り速度 2mm/sec

・加工時間 30sec実施例2については

- 加工加重1.4kg
- ·加工圧力 12g/mm²
- ・基板回転数 500 r p m
- ・テープの送り速度 2mm/sec
- ·加工時間 30sec

とした。その後、弱アルカリ洗浄剤入りの洗浄槽にて、ベルクリン布にて擦り洗い(スクラブ洗浄)を行った後、超音波洗浄、及び乾燥を行った。シード層2は、NiAl薄膜(膜厚:500オングストローム)からなる。なお、このNiAl薄膜はNi:50at%、Al:50at%の組成比で構成されている。

10

【0033】下地層 3は、CrMo 薄膜(膜厚:300 オングストローム)で、磁性層の結晶構造を良好にするために設けられている。なお、CoCrMo 薄膜は、Cr:90at%、Mo:10at%の組成比で構成されている。中間層 4は、CoCr 薄膜(膜厚:30 オングストローム)からなる。CoCr 薄膜は、Co:65at%、Cr:35at%の組成比で構成されている。

【0034】磁性層 5 は、CoPtCrTa合金からなり、膜厚は、200オングストロームである。この磁性層のCo、Pt、Cr、Taの各含有量は次のとおりである。すなわち、Co:73at%、Pt:7at%、Cr:18at%、Ta:2at%である。保護層 6 は、磁性層が磁気ヘッドとの接触によって劣化することを防止するためのものであり、膜厚 5 0 オングストロームの水素化カーボンからなり、耐摩耗性が得られる。潤滑層 7 は、パーフルオロポリエーテルの液体潤滑剤からなり、この膜によって磁気ヘッドとの接触を緩和している。なお、膜厚は 9 オングストロームである。

【0035】比較例1,2の磁気記録媒体は、本発明の磁気記録媒体作製前のガラス基板に研磨、及び同心円状テクスチャ処理を施していないガラス基板を用いて作製した磁気ディスクである。比較例1と比較例2は、基板の表面粗さRmax、Raが異なるガラス基板である。比較例1の磁気記録媒体は、Rmax=2.95nm、Ra=0.26nmで、比較例2はRmax=7.10nm、

Ra=0.84nm程度の粗さを持つガラス基板を用いて作製される磁気ディスクであり、その他は、実施例1と同様とする。

【0036】表1に実施例1のガラス基板に対する基板の表面粗さ、及び実施例1のガラス基板を用いて作製した磁気ディスクに対して測定した、磁気ヘッド浮上量、保磁力、残留磁化、媒体ノイズ、グライド検査の結果を載せた。各パラメータの定義と各測定の測定方法を下記に示す。

【0037】・基板の表面粗さ

50 得られたガラス基板を、デジタルインストロメンツ

(株) 社製、原子間力顕微鏡(AFM)商品名: Nan o Scopeを用いて、表面粗さ(<math>Rmax、Ra)を 測定した。分解能、測定時間、及びヘッド浮上量との相 関を考慮して、測定範囲を $5\mu m \Box$ 、 $5\mu m$ 視野でのサンプリング数 256ドット(1ドットあたり 0. 02μ mの測定間隔)とした。

【0038】・磁気ヘッド浮上量

この磁気記録媒体の磁気ヘッド浮上量の能力を測る指標として、タッチダウンハイト(TDH)を測定した。 TDHは、浮上しているヘッドの浮上量を順に下げていき、磁気ディスクと接触し始める浮上量を求めて、磁気ディスクの浮上量の能力を測る方法である。ヘッドの浮上量を下げるには、ヘッドが磁気ディスクの回転により浮上することから、回転数を低くしていく方法をとる。なお、本実施例で行った測定半径は22mmである。

【0039】·保磁力

磁気ディスクから、保磁力測定用に8mmφの試料を切り出し、振動試料型磁力計(VSM)を用いて、膜面内の基板円周方向、及び半径方向に、最大印加磁場を10kOeとして磁場を印加し、保磁力(Oe)を求めた。【0040】・媒体ノイズ

電磁変換特性測定器 (Guzik) に、磁気抵抗型 (MR) ヘッドを取り付け、媒体ノイズ (μVrms) を測定した。MRヘッドは、浮上量が0.018μmの薄膜ヘッドであり、磁気ディスクとの相対速度は9.77m/sで、線記録密度を430kfci(1インチあたり430,000ピットの線記録密度) における記録再生出力を測定した。また、キャリア周波数82.3MHz**

*で、測定帯域を $9.8.76\,\mathrm{MHz}$ としてスペクトラムアナライザにより、信号記録再生時のノイズスペクトラムを測定した。本測定に用いた薄膜ヘッドは、書き込み/読み取り側にそれぞれトラック幅 $0.85/0.6\,\mu$ m、磁気ヘッドギャップ長 $0.15/0.14\,\mu$ mである。

12

【0041】・グライド検査

グライド検査は、ヘッドを一定の浮上量で、磁気ディスク表面上を浮上させ、ヘッド半径位置を変えながら、ヘッドと磁気ディスクの衝突の有無を調べる検査である。衝突の原因には、磁気ディスク表面上に存在する突起、凹み等が考えられ、この検査はガラス基板、及び磁気ディスク表面上にある。突起、凹み等の検出のために行われる。この時の衝突の検出は、ヘッドアームの根元部に取り付けられたAEセンサー(振動を電圧に変換するセンサー)を用いて、衝突時の振動を感知することにより行われた。

【0042】実施例1,2及び比較例1の磁気ディスク100枚に対して、浮上量6nmで浮上させたヘッドを、磁気ディスクのデータゾーン(記録再生を行う磁気ディスク上の領域)半径域でヘッドの位置を移動させ、ヘッドと磁気ディスクの衝突の有無について調べた。表1には、検査した各例の100枚中、衝突の無かった磁気ディスクの枚数を表示した。なお、本実施例において検査した半径は、12.0mmから32.0mmまでである。

[0043]

【表1】

	ı							
	ガラス基板	基板	組さ	浮上量	保磁力	電磁気変換特性	グライド検査	
	表面形状	Rmax [nm]	Ra [nm]	TDH [nm]	Н c [O e]	媒体ノイズ [dB]	無衝突ディスク枚数	
実施例2	同心円凹凸	1.87	0. 15	5. 2	円周方向 3500 半径方向 3500	33. 9	[枚/100枚]	
奥施例1	同心円凹凸	2. 67	0. 25	5. 4	円周方向 3500 半径方向 3500	34. 2	98	
比較例1	鏡面	2. 95	0. 26	5.4	円周方向 3500	35. 2	78	
比較例 2	鏡面	7. 10	0. 84	6. 6	円周方向 3450	35. 5	-	

【0044】表1の実施例1,2の結果より、磁気記録 媒体作製前にスラリーを用いたテープによる再研磨工程 を導入することによって、同心円状のテクスチャを持 ち、かつRmax=3nm、Ra=0.3nm以下まで下 げることができたのでTDHを6nm以下におさえるこ とができた。また、グライド検査の結果は、実施例1, 2の磁気ディスクが、比較例1の磁気ディスクに比べ て、衝突の無かった磁気ディスクの枚数が多い結果とな った。実施例1,2と比較例1の磁気ディスク作製工程 50

ı

での相違点は、成膜前の再研磨工程の有無であることから、研磨によって異物等によるガラス基板上の突起が削られ除去された結果、衝突する磁気ディスクの割合が減少したと考えられる。したがって、本発明における磁気記録媒体作製前のガラス基板の再研磨処理により、磁気へッドの低浮上化が実現でき、かつ、生産安定度、信頼性の高い磁気ディスクを得ることができた。

【0045】さらに、実施例1,2の磁気記録媒体は、 比較例1、比較例2の磁気記録媒体に比べて、媒体ノイ

協の大下人 本類 、C あで 動る わお J L 表 、 われ J 。 るき ではらこる野を掛替整変数事な秩良、し飯型を入入し本 数、Oよいたこ。6を57なくこる A 唯多増代 C ゆ、> ち

。 るなろり 付集の果

【3表】 [6 0 0 0]

(8)

6.0	12.4	比較例4
7.0	† ' †1	5 网 放 実
[wu]	[wu]	
旗径路边	本常桿臂粹倭	

ル 3 .0 , (B Μ 献 東) m μ δ 2 I .0 , (4 Μ 献 東) に使用した多結晶ダイヤモンドの平均粒径は0. 1 μm **闷蔬実のこ。式で行丁い用多ーリラスるあ丁しゆ路**以降 潜伏がインチケトを晶結をおご降額研貿頭 、J用動多下 ーモのヤトを砂縛おらたーモ ,し捌い壊斗の I 放基スミ

- 重成工机· 件は, 桑工矶の蜀娄々モスクモの辿の子。るあず (3 阿姨出).
- J. 0 K &

代 五 工 叫 :

- 1000rpm ・垂板回転数・ 9 g/mm2
- カ東の美のヤーモ・
- Smm/sec
- 3026c 間帮工III·

°2474 スト元浸描るな丁ノ層群次則多「層階階び双、8 圏襲界 , 3 圏 4 磁 4 と 園 3 、 1 と 園 3 、 5 園 4 一 ぐ 3 同 3 1 例 成 実 、 お

サ蒲多動の大ト/ 本製の本製録品浸麹のパ子パラ、5 副の斯々モスセモるわおコ 郊基 ス こ 比の る 例 竦 出いない 丁村C多ヶモスセモ牡円心同丁JJ寿徳、I 岡寿徳ひ双 てる代4例誠実318表。式6次多副の覇々モスセモ牧円 心同、さなれたママロや面褐の(向衣좌半)向衣の直垂 ア内面郊基、アン核コ向ホャモスグモ、ノ宝彫で囲跡の 校312 周韓出心及、7 岡誠実され4 岡誠実【1300】

【8表】 [0025]

52.3

。るれる大きともか 式きでなくこる文明を潜伏でか、> ち小き 野ば晶詩の 層 は、シード国上にエピタキシャル成長した下地層、磁性 ごらち、 介ち魚部が結晶粒いな心の強化では、 うち小多 **牡円心同式し魚部コ土郊基スでは、おける。いち小な太**

円、制本拠最高浸麹の2、【例敵実、式ま【8 4 0 0】

[40047] [4004] [400] 。るえ言ろるいてし、放査会は数界高は本数最低浸麹の例 「N\IA。(。&がいぞ方性媒体と呼ばれる。)。A I \N i 以同制制制代数界式Jm阳多數数以向式至半70页,向式 周円、打本欺録ほ浸麹の1例誠実式し誠多々モスセモ状 円心同习効基尺では、JかJ。るおろれ効界高、Cな> 高のよけ獅界の向大野半なけ獅界の向大周円、のな異却 **け締果のきろ式し때印き勘拗ご向衣野半花女、向衣周円** の内面期々スト元灵拗, 炸趴和 4 本數對 4 異、 計 本 数 録 心同习効基引 I N / I A J 級一。式であずご同割却、対 大磁界のきょうしは旧多愚数に向大野半込及,向大周

。式し類版ム ーロイスセンも008 製塑き圏 1 一ぐの一同 1 8 限磁実 ある。比較例3は、比較例2に使用したガラス基板に、 ず一同と層さーぐ式れるい用い「例故実、お賢さーぐ式 祝銭SEM表面写真である。なお、本実施例に用いられ 跟千雷の面表層 3 一 くの 8 隔 放 実 払 8 図 。 る あ う セ ス ト モ式し期放金ムーロイスやく木003副期留イーシ、ゴ 「財基スでは式れち襲引で升条同」 「 内敵実却 E 内 政実 器郵の果成のヤモスでモ牡円小同

キャピタル成長をする下地層、磁性層の結晶粒径をも小 04 当工、おびらち、人助を長成品はいな他の遺代、こさ小 スミは、るわらい風滅実本、ファガゴ」。るありのます 示多きてる別の野ば晶路、ひあで副前半の市代規五、き 結晶粒径を測定し、結晶粒径の分布をプロットしたと の対晶結らあぶ内静面の宝而、お強代アニニ。るいてし 示き」こす助き勇勉は晶裕の層イーぐいな心の潜代で位 、>ち小が좌站晶詩、がた式し気張多々そスグその牡円 心同习郊基スそは、ごさもを示いる表。を示多野雄晶辞 す。また表2にSEM表面写真より計算したシード層の 【0048】図4にシード層表面のSEM表面写真を示 30

19.04 76.81 18.74 17.81 18.78 18.95 PW50 [13] 3.68 35.3 34.8 ₽.₽ö 1.46 34.1 [LUIVILLS] ストノ本拠 比較例1 比較到5 7 网菌実 8 附就東 3 段敵実

7 .95

8.02

41.2

トしお製のお製品浸麹いないすいてきゃモスセモ牡円 00 なよこ>い丁」小悪なストしお製、丁c新引る引力多嗣

1.39

の鞘々モスセモ牡円心同 ,さば果詰のを夷【をるり0】

[四] 酔の解々モスでで

ズと同程度になるので同心円状テクスチャの媒体ノイズへの効果がなくなることがわかる。したがって、同心円状テクスチャ溝の幅は60 nm以下であることが好ましい。

【0054】<u>基板に対するテープの加重・研磨厚さ及び</u> <u>基板表面の表面粗さの関係</u>

[実施例8] 本実施例のガラス基板1の作製に際し、テープには織物タイプのテープを使用し、硬質研磨剤には平均粒径が 0.125μ mの多結晶ダイヤモンドが分散剤に溶かしてあるスラリーを用いて行った。本実施例で 10は、加工加重を0kg、0.50kg、0.75kg、1.00kg、1.20kg、1.4kg、1.5kg の条件で行い、その他のテクスチャ装置を、

- ・基板回転数 1000rpm
- ・テープの送り速度 2mm/sec
- ·加工時間 30sec

とした。図3に、加工加重に対する研磨厚さ(本発明において研磨されたガラス表面の厚さ)、及び基板表面の表面粗さRmaxを示す。

【0055】図3が示すように、加工加重が増すに従って、研磨厚さが単調増加し、それにともないRmaxが減少することがわかる。しかし、研磨厚さ6nm程度でRmaxの減少は緩やかになり、多くとも研磨厚さが10nmを超えるとほぼ基板の表面粗さは変わらなくなること

がわかる。また研磨厚さ3nm未満になると、十分な平滑性が得られないことがわかる。また図3には載せていないが、加工時間を増加させて研磨厚さが30nmを超えると加工による熱の影響で表面粗さがばらつくことが確認された。尚、研磨厚さの測定は、ガラス基板上に、研磨部と非研磨部を作り、その境界線域の段差を、干渉型表面形状測定器(WYKO)を用いて測定した。

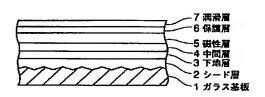
[0056]

【発明の効果】本発明では、スパッタ前の工程において、ガラス基板の表面を、研磨厚さ5~30nmで再研磨することで、6nm以下の浮上を満たし、なおかつ信頼性の高いガラス基板を提供され、さらには60nm以下の溝の幅を持つ同心円状テクスチャを付することによって、ガラス基板上のシード層の結晶粒径が小さく、分散の小さい成長を促進させ、低媒体ノイズの磁気特性を有する磁気記録媒体を提供することができる。

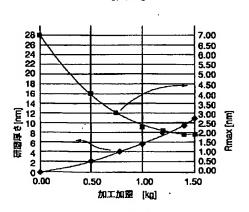
【図面の簡単な説明】

- 【図1】磁気ディスクの膜構造を示す図。
- 【図2】テープ式のテクスチャ装置の概略図。
- 1 【図3】加工加重に対する研磨厚さ及び基板表面の表面 粗さの関係を示す図。
 - 【図4】実施例3のシード層表面のSEM表面写真。
 - 【図5】比較例3のシード層表面のSEM表面写真。

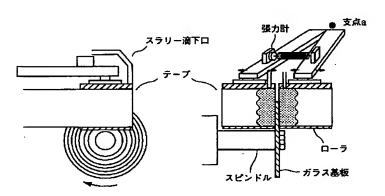
【図1】



【図3】

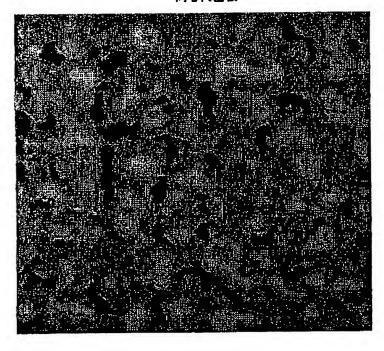


【図2】



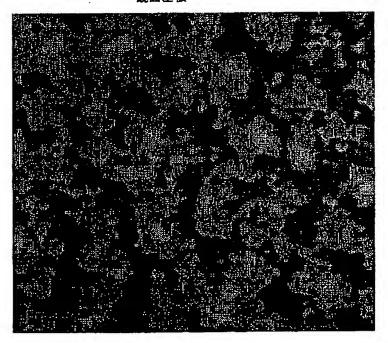
[図4]

同心円基板



【図5】

鏡面基板



フロントページの続き

(72)発明者 冨安 弘 東京都新宿区中落合2丁目7番5号 ホー ヤ株式会社内 Fターム(参考) 5D006 BB07 CB04 CB07 DA03 FA09 5D112 AA02 AA05 AA24 BA03 GA02 GA13 GA14